

12

DEMANDE DE BREVET EUROPEEN

21 Numéro de dépôt: 84401413.4

51 Int. Cl.⁴: G 01 N 29/04

22 Date de dépôt: 03.07.84

30 Priorité: 19.07.83 FR 8311911

43 Date de publication de la demande:
23.01.85 Bulletin 85/4

84 Etats contractants désignés:
AT BE CH DE GB IT LI LU NL SE

71 Demandeur: GAZ DE FRANCE
23, rue Philibert Delorme
F-75017 Paris(FR)

72 Inventeur: Capdevielle, Jean-Pierre Georges
27 rue des Sezières
F-92700 Colombes(FR)

74 Mandataire: Durand, Yves Armand Louis et al,
Cabinet Z. Weinstein 20, Avenue de Friedland
F-75008 Paris(FR)

54 Procédé de détection de défauts, notamment internes, tels que fissures dans des joints soudés.

57 L'invention concerne un procédé de détection de défauts, notamment internes, tels que fissures.

Selon l'invention, on émet des ondes ultrasonores longitudinales d'une fréquence comprise entre 1 et 6 MHz sous un angle d'incidence de $60 \pm 3^\circ$ (40) sur la paroi ou surface (44) de l'une (18) des deux pièces (18, 20) en direction de la zone à contrôler; on détecte le premier écho réfléchi pendant un laps de temps prédéterminé et de préférence on compare cet écho avec un écho de référence pour déterminer la présence ou l'absence de défauts dans le métal de base et/ou dans le métal d'apport et/ou au niveau de chaque interface.

L'invention fournit un procédé simple, fiable de détection de défauts de part et d'autre de l'interface métal de base/métal d'apport.

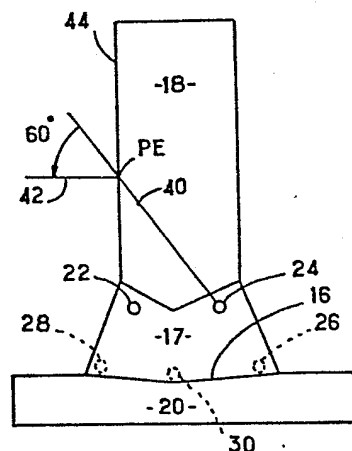


FIG. 2

-1-

Procédé de détection de défauts, notamment interne,
tels que fissures dans des joints soudés

La présente invention concerne essentiellement un procédé de détection de défauts, notamment internes, tels que fissures dans des joints soudés.

- 5 Plus précisément, l'invention concerne un procédé de détection de défauts, notamment internes, tels que fissures, de part et d'autre de chaque interface métal de base/métal d'apport, ou zone de liaison, formée par la soudure d'une première pièce métallique, à une
10 deuxième pièce métallique, à l'aide d'un métal d'apport de soudure approprié.

- Jusqu'à présent, le contrôle de telles interfaces ou zones de liaison de joints soudés, notamment les joints
15 soudés en T, en particulier de métaux de base contenant de 5% à 10% de nickel, était effectué par ressuage.

- Cette méthode n'offre pas une fiabilité constante et ne se prête pas à la réalisation de cadences de contrô-
20 le élevées.

- On a tenté de détecter les défauts, notamment internes, tels que fissures, par l'emploi d'ondes ultrasonores transversales à une fréquence comprise entre 1 et 5MHz.
25 Les ondes ultrasonores transversales traversent l'interface métal de base/métal d'apport dans le cas de

structure non austénitiques ou non dendritiques.

Par contre, dans le cas de structures austénitiques ou dendritiques du métal, les ondes ultrasonores transversales se révèlent incapables de traverser l'interface métal de base/métal d'apport, sans perturbations.

La présente invention a donc pour but de résoudre le nouveau problème technique constitué par la détection de défauts, notamment internes, tels que fissures, de part et d'autre de chaque interface métal de base/métal d'apport de pièces métalliques à structure austénitique ou dendritique d'une manière simple, fiable permettant de détecter des défauts internes ou proches de la surface ou même de surface colmatés par le meulage entre-passe et à une cadence de contrôle élevée. Plus généralement, l'invention a pour objet de trouver une solution permettant de détecter les défauts de part et d'autre de l'interface métal de base/métal d'apport pour d'autres types de métaux.

Ce nouveau problème technique a été résolu pour la première fois par la demanderesse en découvrant de manière inattendue que des ondes ultrasonores longitudinales sont capables de traverser l'interface métal de base/métal d'apport, ou zone de liaison, formée par la soudure d'une première pièce métallique, à une deuxième pièce métallique, à l'aide d'un métal d'apport de soudure approprié qui est de préférence du type Inconel (dénomination commerciale).

Ainsi, la présente invention fournit un procédé de détection de défauts, notamment internes, tels que fissures, de part et d'autre de chaque interface métal de base/métal d'apport, ou zone de liaison, formée par la soudure d'une première pièce métallique, de préférence à structure austénitique, à une deuxième

pièce métallique, de préférence à structure austénitique, à l'aide d'un métal d'apport de soudure approprié, comprenant l'émission d'ondes ultrasonores longitudinales sur la paroi ou surface de l'une
5 desdites pièces, en direction de l'interface à contrôler, et la détection de l'écho réfléchi au cours du temps, caractérisé en ce qu'on détecte l'écho réfléchi au voisinage du point d'émission des ondes ultrasonores longitudinales, et on contrôle une zone
10 précise de métal de base, d'interface et/ou de métal d'apport en ne détectant l'écho réfléchi que pendant un laps de temps prédéterminé, de préférence on compare cet écho réfléchi avec un écho de référence, pour déterminer avec précision la présence ou l'absence
15 de défauts, dans le métal de base et/ou dans le métal d'apport et/ou au niveau de ladite interface.

Selon une caractéristique préférée du procédé selon l'invention, on émet en incidence directe et on
20 détecte seulement le premier écho réfléchi.

Selon une autre caractéristique préférencielle du procédé de l'invention, on émet simultanément des ondes ultrasonores transversales au voisinage du point d'émission des ondes ultrasonores longitudinales pour localiser précisément des défauts avant et/ou au niveau
25 de la première interface.

Selon un mode de réalisation particulièrement avantageux de l'invention, on émet les ondes ultrasonores longitudinales précitées sous un angle d'incidence
30

de $60 \pm 3^\circ$ par rapport à la perpendiculaire à la surface de contact.

- De préférence, selon le procédé de l'invention,
- 5 on émet des ondes ultrasonores longitudinales de fréquence comprise entre 1 et 6 MHz, de préférence entre 2 et 6 MHz et encore de préférence d'environ 5 MHz.
- 10 D'autre part, avantageusement, les ondes ultrasonores transversales ont une fréquence comprise entre 1 et 6 MHz, de préférence entre 2 et 6 MHz et encore de préférence d'environ 4 MHz. De préférence, ces
- 15 ondes ultrasonores transversales ont un angle d'incidence voisin ou égal à l'angle de chanfrein, de préférence égal à 45° ; ou ont un angle d'incidence de 60° environ.
- Selon une autre caractéristique du procédé selon
- 20 l'invention, on émet les ondes ultrasonores précitées par intermittence à l'aide d'éléments piézoélectriques et de préférence en metabionate, ce qui permet de les faire fonctionner alternativement en élément émetteur et en élément récepteur.
- 25
- D'autre part, selon une caractéristique particulièrement intéressante du procédé de l'invention, on prend en compte la hauteur du premier écho réfléchi de manière à déterminer les dimensions des
- 30 défauts, que l'on compare de préférence à un écho de référence servant d'étalon.

-5-

Le procédé selon l'invention est particulièrement adapté au contrôle des joints soudés en T réalisés en acier à structure austénitique, comme les aciers comprenant 5 à 10 % de nickel ainsi que tout type d'acier inoxydable dans le cas où les conditions d'accessibilité sont réduites comme c'est par exemple le cas dans la construction de réservoirs de stockage notamment de gaz liquéfié qui comprennent une robe raccordée au fond par la formation de joints soudés en T et dont il est impossible d'effectuer un contrôle de l'interface entre le fond et le métal d'apport en dessous du fond.

Le procédé selon l'invention permet de détecter les défauts internes ou proches de la surface, certains défauts de surface colmatés par le meulage entre-passe, de vérifier la qualité globale de l'assemblage, le joint achevé et notamment en service. Le procédé selon l'invention est d'une fiabilité constante et permet des cadences de contrôle élevées.

D'autre part, comme précédemment indiqué, le procédé selon l'invention permet de détecter des défauts internes situés avant, à, ou après l'interface métal de base/métal d'apport grâce à l'aptitude des ondes ultrasonores longitudinales à traverser l'interface métal de base/métal d'apport.

D'autre part, les ondes ultrasonores longitudinales donnent lieu à une déviation, une diffusion et une variation minimum dans la structure du métal d'apport en permettant ainsi une localisation précise des défauts.

Par ailleurs, la combinaison des ondes ultrasonores longitudinales avec des ondes ultrasonores transversales

permet de déterminer avec une grande précision si les défauts se situent avant ou au niveau de l'interface métal de base/métal d'apport.

5 D'autres buts, caractéristiques et avantages de l'invention apparaîtront à la lumière de la description explicative qui va suivre faite en référence aux dessins annexés dans lesquels :

10 La figure 1 représente en coupe deux pièces soudées en T par un métal d'apport de manière à montrer un exemple de joints soudés en T.

15 La figure 2 représente la jonction de deux pièces en T à l'aide d'une cale étalon comportant des trous étalons permettant de déterminer un écho de référence pour la mise en oeuvre du procédé selon l'invention.

20 La figure 3 est une vue latérale de la cale étalon de la figure 2 montrant le positionnement des trous étalons formant des fissures étalons.

25 La figure 4 représente une vue selon la flèche IV de la figure 3 montrant en outre une pièce étalon permettant de vérifier l'angle d'incidence des ondes ultrasonores.

30 La figure 5 représente l'écho réfléchi par la présence d'un trou latéral à la première interface métal de base/métal d'apport, et

La figure 6 représente un exemple d'écho réfléchi par la présence d'un trou central réalisé au niveau de la deuxième interface métal de base/métal d'apport.

35

En référence à la figure 1 on a représenté schématiquement la liaison entre une première pièce 1 et une

deuxième pièce 2 par l'intermédiaire d'une soudure 3.
Par exemple, la première pièce 1 peut constituer la
robe d'un réservoir de stockage de gaz naturel liqué-
fié et la pièce 2 le fond dudit réservoir qui sont
5 soudées sensiblement perpendiculairement entre elles.

On peut observer qu'à la zone de liaison entre le métal
de base de la première pièce 1 et le métal de base de
la deuxième pièce 2 une première interface 4 et une
10 deuxième interface 6 sont formées au cours de la sou-
dure et constituent ce que l'on appelle techniquement
des zones affectées thermiquement formant la transition
entre le métal de base et le métal d'apport de la
soudure proprement dite 3.

15 Dans le cas de l'application au réservoir de stockage
de gaz naturel liquéfié, les métaux de base sont en
acier. Il peut par exemple s'agir d'aciers contenant
de 5 à 10% de nickel et de préférence 9% de nickel,
20 tandis que le métal d'apport de soudure est par exemple
un alliage type Inconel, comme représenté, de struc-
ture cristallographique austénitique donnant lieu à
la présence de dendrites 8 représentés en trait fort.
On a représenté en trait mixte schématiquement les
25 limites de séparation entre des passes successives
comme les passes 10, 12.

Pour détecter des défauts éventuellement présents dans
le métal de base de la première pièce au niveau de la
30 zone affectée thermiquement 4 ou 6 et /ou au bord ou
dans la soudure proprement dite, on prépare une cale
étalon représentée à la figure 2 et qui comporte di-
vers trous étalons comme cela est clairement visible
aux figures 2 à 4.

35 On prépare plusieurs cales étalons, chacune comportant
des trous d'un diamètre identique, par exemple 1, 5, 3

ou 6 mm de diamètre.

La profondeur est également prédéterminée et peut par exemple être égale au tiers de la longueur L de la
5 première pièce étalon 18 soudée perpendiculairement à la deuxième pièce étalon 20.

Les trous de référence sont percés par exemple depuis l'extérieur comme cela est clairement visible à partir
10 des figures 2 à 4.

Par exemple, la cale étalon 17 comporte en dessous de la première interface 14 deux trous latéraux d'interface respectivement 22, 24 et avant la deuxième interface 16 deux trous latéraux respectivement repérés 26,
15 28 et un trou central repéré 30.

On peut également réaliser des trous étalons dans la pièce étalon 18 tels que les trous 32, 34, 36 réalisés
20 à des distances respectivement D1, D2, D3 de l'extrémité supérieure 38 de la pièce étalon 18.

La présence des trous étalons 32, 34, 36 dans la pièce étalon 18 a pour but de vérifier l'angle d'incidence
25 correct d'émission de l'onde ultrasonore.

Ainsi, avec la cale étalon 17 et les pièces étalons 18, 20 soudées ensemble, on obtient par le procédé selon l'invention précité, comportant l'émission
30 d'ondes ultrasonores longitudinales telles que l'onde ultrasonore 40 schématisée à la figure 2 émise depuis le point d'émission P.E. selon un angle d'incidence de 60° par rapport à la perpendiculaire 42 à la surface ou paroi de contact 44 de la pièce étalon 18, un écho réfléchi au point d'émission PE représenté à la figure 5 dont le premier
35 écho 50 est fourni par le signal sonore renvoyé par le trou latéral 24.

Comme la vitesse de propagation de l'onde ultrasonore longitudinale est connue, par exemple 5750 m/s, sa fréquence étant de 5 MHz, on connaît également à quel moment sera perçu ce premier écho.

5

On peut donc obtenir successivement un étalonnage précis du positionnement des défauts ainsi que de leurs dimensions par prise en compte de la hauteur du premier écho réfléchi.

10

Toutes ces données recueillies à partir de la cale étalon 17 de référence peuvent être stockées sur mémoire par exemple de micro-ordinateur, de sorte que, lorsque l'on voudra détecter des défauts, tels que des fissures dans un métal d'apport 3 entre deux pièces 1 et 2, destinées par exemple à constituer la robe et le fond d'un réservoir de stockage naturel liquéfié, on détecte au point d'émission l'écho réfléchi au cours du temps et on compare cet écho avec l'écho de référence pour déterminer la présence ou l'absence de défauts dans le métal de base et/ou dans le métal d'apport et/ou au niveau de la première interface 14 ou 4 de la deuxième interface 16 ou 6.

25 Il est à noter que c'est la présence d'un défaut qui réfléchit l'onde ultrasonore longitudinale, de sorte qu'en l'absence d'un défaut tel qu'une fissure, l'onde ultrasonore longitudinale n'est pas réfléchie.

30 On a représenté à la figure 6 l'écho réfléchi obtenu avec le trou central de référence 30 ayant un diamètre de 1,5 mm. Cet écho est de 76dB en gain.

35 Comme indiqué précédemment, de préférence selon l'invention, simultanément à l'émission de l'onde ultrasonore longitudinale sous un angle d'incidence de $60^\circ \pm 3^\circ$ par rapport à la perpendiculaire à la surface de

contact, on émet des ondes ultrasonores transversales au voisinage du point d'émission P.E. des ondes ultrasonores longitudinales pour localiser précisément les défauts avant et/ou à la première interface 14 ou 4.

- 5 En effet, les ondes ultrasonores transversales ont la particularité de ne pas traverser la première interface.

Ainsi, si un défaut est présent avant la première interface, c'est-à-dire dans la première zone affectée
10 thermiquement ou à la limite de la soudure 3, l'écho réfléchi de l'onde ultrasonore transversale le sera de manière correspondante à celui de l'onde ultrasonore longitudinale et il sera ainsi possible de le localiser précisément.

- 15 Comme indiqué précédemment, l'onde ultrasonore transversale a de préférence une fréquence comprise entre 1 et 6 MHz, de préférence entre 2 et 6 MHz et encore de préférence d'environ 4 MHz et un angle d'incidence
20 voisin ou égal à l'angle de chanfrein, de préférence égal à 45°. Cet angle d'incidence peut également être de 60°.

- 25 Pour contrôler tout le volume du métal d'apport 3 et des zones thermiquement affectées 4 et 6, et pour gagner du temps, on émet simultanément une pluralité d'ondes ultrasonores longitudinales selon l'angle d'incidence de 60°.

- 30 Avantageusement, selon le procédé de l'invention, on contrôle une zone précise de métal de base, d'interface et/ou de métal d'apport en ne détectant l'écho réfléchi que pendant un laps de temps prédéterminé. En effet, étant donné que l'on sait le temps que mettra l'onde
35 ultrasonore pour atteindre la zone précise à contrôler et pour en revenir, il suffit de détecter l'écho réfléchi au voisinage de ce laps de temps prédéterminé

et en présence d'un écho on saura qu'il y a effectivement un défaut.

Etant donné que le signal est pratiquement réfléchi à
5 90% par le premier défaut, il suffit de détecter le
premier écho réfléchi et donc selon l'invention on
détecte de préférence seulement le premier écho
réfléchi.

10 On comprend donc que le procédé selon l'invention est
simple, d'une fiabilité constante. D'autre part, les
ondes ultrasonores selon l'invention, longitudinales
ou même transversales sont habituellement émises en
incidence directe, comme représenté à la figure 2, ce
15 qui permet de limiter les phénomènes de déviation et
de diffusion de l'onde ultrasonore, de limiter les
conversions d'ondes en ne prenant en compte que le
premier écho réfléchi.

20 D'autre part, la sensibilité de détection obtenue par
la mise en oeuvre des ondes ultrasonores longitudinales
selon l'invention, de préférence combinées à des ondes
ultrasonores transversales permet de localiser préci-
ment par rapport au ressuage de nouveaux défauts
25 préjudiciables et constitue donc un progrès technique
radical.

L'invention comprend naturellement tous les moyens
constituant des équivalents techniques des moyens
30 décrits ainsi que leurs diverses combinaisons.

Revendications

1. Procédé de détection de défauts, notamment internes, tels que fissures, de part et d'autre de chaque
5 interface métal de base/métal d'apport, ou zone de liaison, formée par la soudure d'une première pièce métallique, de préférence à structure austénitique, à une deuxième pièce métallique, de préférence à structure austénitique, à l'aide d'un métal d'apport
10 de soudure approprié, comprenant l'émission d'ondes ultrasonores longitudinales sur la paroi ou surface de l'une desdites pièces, en direction de l'interface à contrôler, et la détection de l'écho réfléchi au cours du temps, caractérisé en ce qu'on détecte l'écho
15 réfléchi au voisinage du point d'émission des ondes ultrasonores longitudinales, et on contrôle une zone précise de métal de base, d'interface et/ou de métal d'apport en ne détectant l'écho réfléchi que pendant un laps de temps prédéterminé, de préférence on
20 compare cet écho réfléchi avec un écho de référence, pour déterminer avec précision la présence ou l'absence de défauts dans le métal de base et/ou dans le métal d'apport et/ou au niveau de ladite interface.
- 25 2. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce qu'on émet en incidence directe et on détecte seulement le premier écho réfléchi.
- 30 3. Procédé selon la revendication 1 ou 2, caractérisé en ce qu'on émet simultanément des ondes ultrasonores transversales au voisinage du point d'émission des ondes ultrasonores longitudinales pour localiser précisément des défauts avant et/ou au niveau de la première interface.

4. Procédé selon l'une des revendications 1 à 3, caractérisé en ce qu'on émet les ondes ultrasonores longitudinales précitées sous un angle d'incidence de $60 \pm 3^\circ$ par rapport à la perpendiculaire à la surface de contact.
5. Procédé selon l'une des revendications 1 à 4, caractérisé en ce qu'on émet des ondes ultrasonores longitudinales de fréquence comprise entre 1 et 6 MHz, de préférence entre 2 et 6 MHz et encore de préférence d'environ 5 MHz.
6. Procédé selon l'une des revendications 3 à 5, caractérisé en ce que les ondes ultrasonores transversales ont une fréquence comprise entre 1 et 6 MHz, de préférence entre 2 et 6 MHz et encore de préférence d'environ 4 MHz et ont un angle d'incidence voisin ou égal à l'angle de chanfrein, de préférence égal à 45° ; ou ont un angle d'incidence de 60° environ.
7. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 6, caractérisé en ce qu'on émet les ondes ultrasonores précitées par intermittence à l'aide d'éléments piézoélectriques de préférence en métabionate.
8. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisé en ce que la première pièce et la deuxième pièce précitées sont soudées perpendiculairement l'une à l'autre de manière à former un joint soudé en T.
9. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisé en ce que la première et la deuxième pièce précitées sont en acier à structure austénitique ou dendritique comprenant de préférence

de 5 à 10 % de nickel.

10. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisé en ce qu'on prend en compte
- 5 la hauteur du premier écho réfléchi de manière à déterminer les dimensions des défauts, que l'on compare de préférence à un écho de référence servant d'étalon.

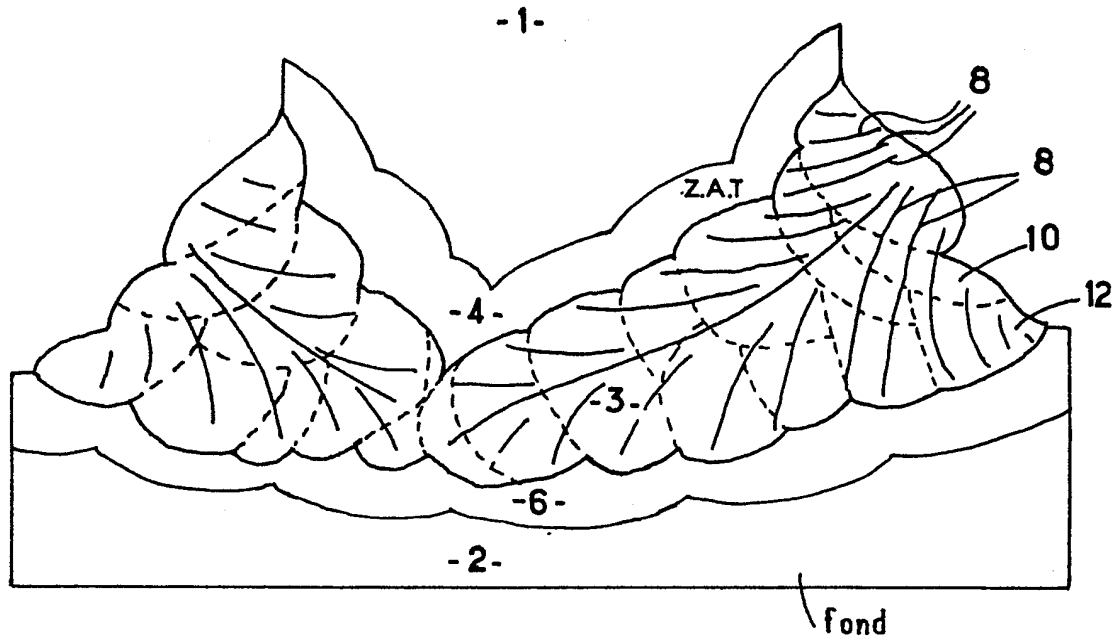


FIG. 1

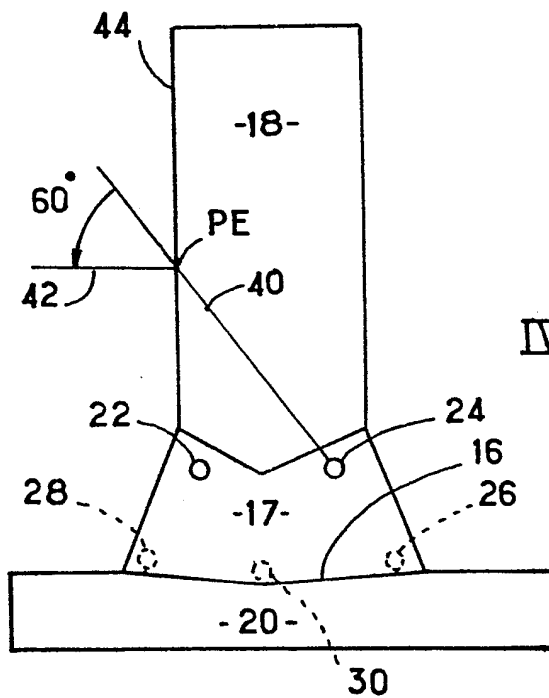


FIG. 2

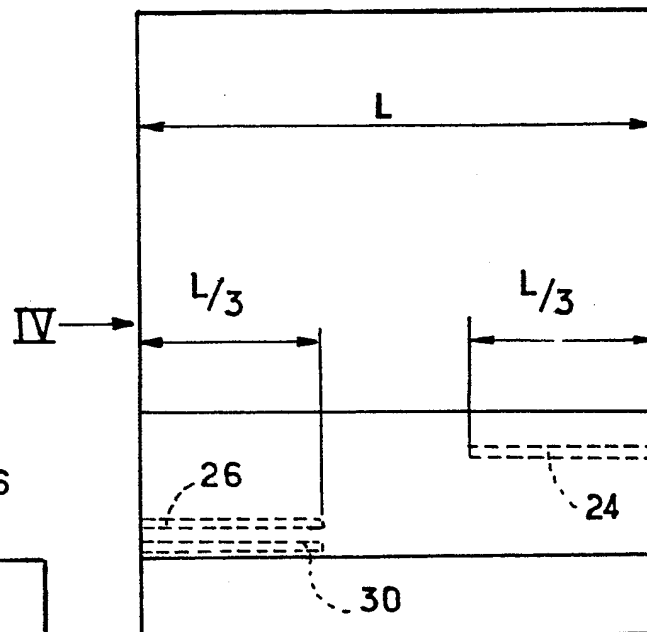


FIG. 3

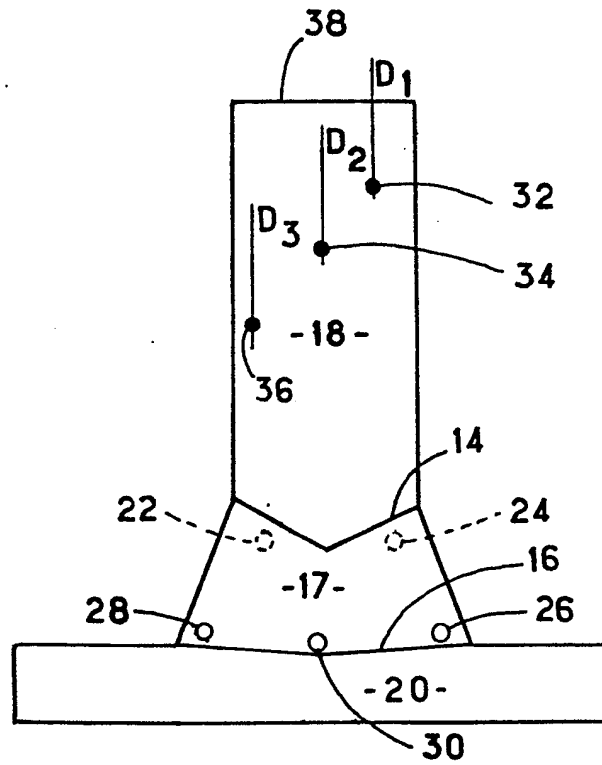


FIG. 4

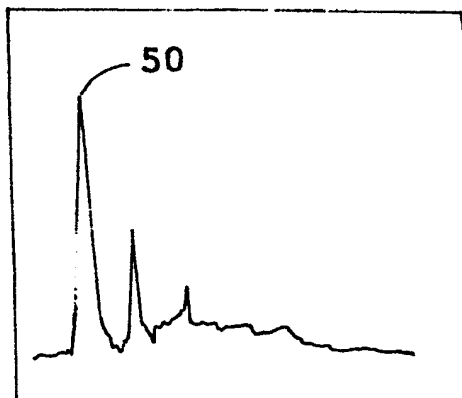


FIG. 5

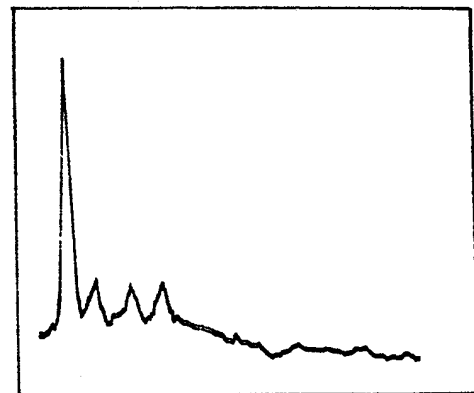


FIG. 6



Office européen
des brevets

RAPPORT DE RECHERCHE EUROPEENNE

0132187

Numéro de la demande

EP 84 40 1413

DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS			
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	Revendication concernée	CLASSEMENT DE LA DEMANDE (Int. Cl. 4)
Y	FR-A-2 093 406 (C.E.A.) * page 7, lignes 13-35; figure 7 *	1,3,5	G 01 N 29/04
Y	FR-A-2 136 491 (COMBUSTION ENGINEERING) * page 5, ligne 3 - page 6, ligne 18; figure 1; page 14, ligne 29 *	1,3,7	
Y	US-A-3 685 348 (W. BÖTTCHER) * page 1; figure 7 *	1,4,6,7	
A	FR-A-2 480 436 (NISSHIN STEEL) * page 16, revendication 3 *	1	
A	DE-C- 971 993 (SIEMENS) * revendications 1-6 *	1	DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int. Cl. 4)
A	EP-A-0 014 820 (O. GANGLBAUER) * page 1 *	1	G 01 N 29/04
A	GB-A- 664 763 (NATIONAL RESEARCH DEVELOPMENT) * page 2, revendication 1 *	1	
A	FR-A-2 391 471 (MANNESMAN) * page 4 *	1	
Le présent rapport de recherche a été établi pour toutes les revendications			
Lieu de la recherche LA HAYE		Date d'achèvement de la recherche 25-10-1984	Examineur DUCHATELLIER M.A.
CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES			
X : particulièrement pertinent à lui seul Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie A : arrière-plan technologique O : divulgation non-écrite P : document intercalaire		T : théorie ou principe à la base de l'invention E : document de brevet antérieur, mais publié à la date de dépôt ou après cette date D : cité dans la demande L : cité pour d'autres raisons & : membre de la même famille, document correspondant	

PUB-NO: EP000132187A1
DOCUMENT-IDENTIFIER: EP 132187 A1
TITLE: Method of detecting
defaults, in particular
internal defaults such as
fissures in welded joints.
PUBN-DATE: January 23, 1985

INVENTOR-INFORMATION:

NAME	COUNTRY
CAPDEVIELLE, JEAN-PIERRE GEORGE	N/A

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME	COUNTRY
GAZ DE FRANCE	FR

APPL-NO: EP84401413
APPL-DATE: July 3, 1984

PRIORITY-DATA: FR08311911A (July 19, 1983)

INT-CL (IPC): G01N029/04

EUR-CL (EPC): G01N029/06 , G01N029/11 ,
G01N029/30 , G01N029/38 ,
G01N029/44

US-CL-CURRENT: 73/579

ABSTRACT:

1. Method of detecting defaults on both sides of each parent metal/filler metal interface formed by the welding of a first metallic piece (1) on another metallic piece (2), in particular of T-shaped welded joints made of steel with an austenitic structure, comprising the emission of longitudinal ultrasonic waves (40) on the wall or surface of one of the said pieces, towards the interface (4, 6) to be checked, the detection of the echo return and the use of samples comprising discontinuities at predetermined locations for the evaluation of the echoes, characterized in that the echo return is detected substantially at the point of emission (PE) of the longitudinal ultrasonic waves (40), an echo return is compared with a pre-established reference echo with the aid of a standard joint (17, 18, 20) corresponding to the joint to be checked and comprising predetermined standard holes (22, 24, 26, 28, 30) near the said interface and useful for the production of reference echoes different from the echoes produced by the interface and in that the echo return is detected only during the lapse of time determined by the reference echo.